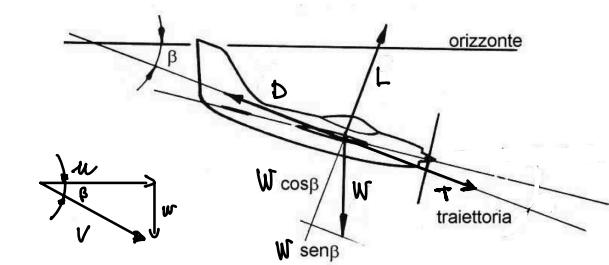


IL VOLO IN DISCESA

Richiami teorici



$$w = V \sin \beta$$

$$u = V \cos \beta$$

- Equilibrio del velivolo nel volo in discesa

$$\begin{cases} D = T + W \sin \beta \\ L = W \cos \beta \end{cases}$$

In termini di potenza si:

$$TV = DV - W V \sin \beta$$

ovvero

$$\Pi_d = \Pi_m - W_w$$

La velocità discensionale w risulta:

$$w = \frac{\Pi_m - \Pi_d}{W}$$

Per β si:

$$\sin \beta = \frac{D - T}{W} \quad ; \quad \cos \beta = \frac{L}{W}$$

e quindi

$$\frac{\sin \beta}{\cos \beta} = \frac{D - T}{W} \cdot \frac{W}{L} = \frac{1}{E} - \frac{T}{L} \quad \text{ma } L = W \cos \beta$$

e poiché $\beta < 1 \rightarrow \cos \beta \approx 1$ e quindi, nei calcoli pratici, si:

$$\tan \beta = \frac{1}{E} - \frac{T}{W}$$

ESERCIZIO - Un velivolo avrà massa $M = 45000 \text{ kg}$ e superficie alare $S = 30 \text{ m}^2$, le cui caratteristiche aerodinamiche corrispondono alle pôle:

$$C_D = 0.0131 + 0.120 C_L^2$$

velo alla velocità di 720 km/h in volo rettilineo uniforme alle quote $q = 2000 \text{ m}$.

Si ricorda quali debbano essere le velocità in quota e le tendenze delle traiettorie quando il vento contro si riduce a metà la potenza disponibile nel volo orizzontale.

SVOLGIMENTO - Iniziamo col calcolare l'effetto del vento quando non trova in VORU:

$$\begin{aligned} L &= W \rightarrow C_L S \frac{1}{2} \rho V^2 = W \rightarrow C_L = \frac{2 W / S}{\rho V^2} = \\ &= \frac{2 \times 45000 \times 9,8}{1.0066 \times \left(\frac{720}{3,6} \right)^2 \times 30} = 0,73 \end{aligned}$$

Dalle pôle è $C_D = 0.0131 + 0.120 \times (0.73)^2 = 0.077$

L'efficienza è:

$$E = \frac{C_L}{C_D} = \frac{0.73}{0.077} = 9.5$$

□ La potenza necessaria al volo orizzontale è:

$$\begin{aligned} T_{D,0} &= D \cdot V = T \cdot V = \frac{W}{E} \cdot V = \frac{45000 \times 9,8}{9,5} \cdot \frac{720}{3,6} = \\ &= 9284 \text{ kW} = T_{D,0} \end{aligned}$$

Per studiare le manovra in quota, si ricorrono le equazioni di equilibrio su termini di potenza:

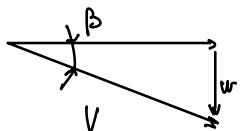
$$DV = TV + W V \cos \beta$$

ovvero

$$T_{\text{m}} = T_{\text{d}} + W_w \quad \text{In prima approssimazione, } T_{\text{m}} = T_{\text{m},0}$$

$$w = \frac{T_{\text{m}} - T_{\text{d}}}{W} = \frac{T_{\text{m},0} - \frac{T_{\text{m},0}}{2}}{W} = \frac{9284000/2}{W}$$

$$= \frac{9284000}{2 \times 15000 \times 9.8} = 10.53 \text{ m/s}$$



$$\tan \beta = \frac{w}{V} \rightarrow \beta = \arctan \left(\frac{10.53}{\left(\frac{720}{36} \right)} \right) = 3.03^\circ$$

ESERCIZIO - Un velivolo a getto, avente massa $M = 27000 \text{ kg}$, alleggerimento $AR = 4.37$, apertura alare $b = 11 \text{ m}$, vela alle quote $z = 5500 \text{ m}$ con angolo corrispondente a una efficienza $E = 7.5$ alle velocità di 650 km/h .

A un certo istante, misurando lo stesso angolo, ma varcando le quote e le velocità, il pilota esegue una linea con pendenza della traiettoria $\beta = 5^\circ$.

Determinare:

- 1) La quota necessaria al velo orizzontale;
- 2) I coefficienti di portanza e resistenza in velo orizzontale;
- 3) la pista di volo nell'unità di tempo durante la flessione;
- 4) la variazione di quota necessaria per effettuare la linea con la pendenza richiesta.

SVOLGIMENTO - Per $\beta = 5^\circ$ V.O.R.U. è $\begin{cases} T = D \\ L = W \end{cases}$ ovvero:

$$\frac{I}{W} = \frac{D}{L} = \frac{1}{E} \rightarrow T = \frac{W}{E} = \frac{27000 \times 9.81}{7.5} = 35316 \text{ N}$$

Il coefficiente di portanza risulta:

$$C \cdot S \frac{1}{2} \rho V^2 = W \rightarrow C = \frac{2W}{S \rho V^2}$$

Si osservi:

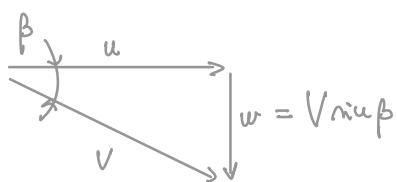
$$\rho_{\text{air}} = 0.6971 \text{ kg/m}^3 \quad ; \quad S = \frac{b^2}{AR} = \frac{h^2}{4.87} = 27,69 \text{ m}^2$$

Allora

$$C = \frac{2 \times 27000 \times 0.81}{27,69 \times 0.6971 \times \left(\frac{650}{316} \right)^2} = 0.842$$

$$\text{Esercizio} \quad E = \frac{C}{G_0} \rightarrow G_0 = \frac{C}{E} = \frac{0.842}{7.5} = 0.112$$

La perdita di quota nell'unità di tempo altro non è che la w (velocità ascendente)



ATTENZIONE: La velocità di discesa V **NON** è nulla del velo orizzontale.
Per le sue determinazione particolare delle
equazioni di equilibrio del velo in discesa:

$$L = W \cos \beta \rightarrow C \cdot S \frac{1}{2} \rho V^2 = W \cos \beta$$

$$V = \sqrt{\frac{2W \cos \beta}{C \cdot S \rho}} = \sqrt{\frac{2 \times 27000 \times 0.8 \times \cos 5^\circ}{0.6971 \times 27,69 \times 0.842}} = 180.10 \text{ m/s} = 648 \text{ km/h}$$

$$\text{Quindi: } w = V \sin \beta = 180.10 \times \sin 5 = 15.70 \text{ m/s}$$

La spiega necessaria per effettuare le discese con le perdite ridotte le mancano dell'altra equazione di equilibrio delle forze

$$T = D - W \sin \beta$$

La resistenza D le celestino troppo grande del velo in discesa risulta allo stesso angolo del velo orizzontale ($E=7,5$):

$$D = \frac{L}{E} = \frac{W \cos \beta}{E} = \frac{27000 \times 9,81 \times \cos 5^\circ}{7,5} = 35181,6 \text{ N}$$

La spinta è:

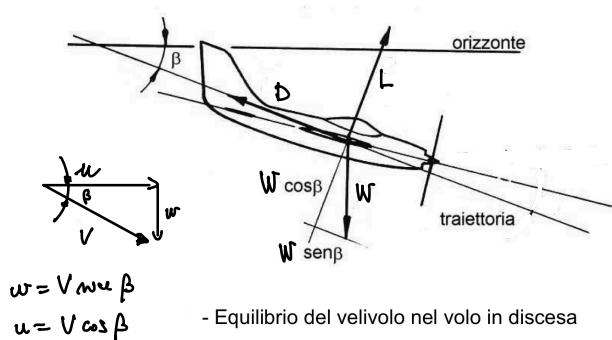
$$\begin{aligned} T &= D - W \sin \beta = 35181,6 - 27000 \times 9,81 \times \sin 5^\circ = \\ &= 35181,6 - 23084,9 = 12096,7 \text{ N} \end{aligned}$$

La riduzione di spinta necessaria per effettuare la discesa con le perdite richieste risulta:

$$\Delta T = 35181,6 - 12096,7 = 23219,3 \text{ N}$$

IL VOLO LIBRATO

Riduzione teorica



$$\begin{cases} L = W \cos \beta \\ D = W \sin \beta \end{cases}$$

Dividendo cm. a cm. si ha:

$$\frac{L}{D} = E = \frac{1}{\tan \beta} \quad \text{ovvero}$$

$$\tan \beta = \frac{1}{E}$$

Poiché l'efficienza ha un buon defratto veloce minimo, esisterà un buon defratto veloce minimo dell'angolo di planata al di sotto del quale il velo librato (in aria calda) non è possibile:

$$\beta_{min} = \arctan \frac{1}{E_{max}}$$

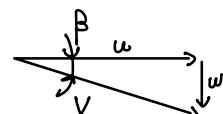
Il calcolo delle velocità del velivolo lungo la traiettoria si effettua partendo dall'equazione di equilibrio mettendo le direzioni perpendicolari a quella del moto e sostituendo a L la noto espressione aerodinamica:

$$L = W \cos \beta \rightarrow C_s \frac{1}{2} \rho v^2 = W \cos \beta \rightarrow$$

$$\rightarrow v = \sqrt{\frac{2W/C_s \cos \beta}{\rho C_s}}$$

Calcolo delle velocità di durata:

$$w = V \sin \beta = \sin \beta \sqrt{\frac{2W/C_s \cos \beta}{\rho C_s}}$$



$$= \sqrt{\frac{2W/C_s \sin^2 \beta \cos^3 \beta}{\rho C_s}} = \sqrt{\frac{2W/C_s \tan^2 \beta \cos^3 \beta}{\rho C_s}}$$

$$= \frac{1}{E \sqrt{C_s}} \sqrt{\frac{2W/C_s \cos^3 \beta}{\rho}} \quad \text{per } \beta \ll 1 \quad \text{e:}$$

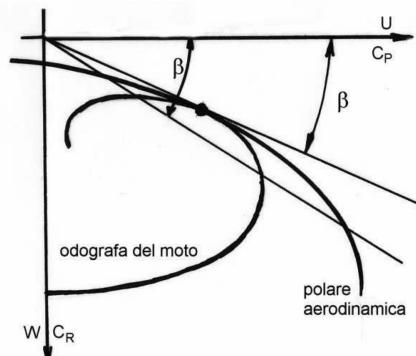
$$w = \frac{1}{E \sqrt{C_s}} \sqrt{\frac{2W/C_s}{\rho}}$$

avendo messo in evidenza l'indice di potere $E \sqrt{C_s}$.

L'odografia del moto (polare delle velocità) è un diagramma avente in ascisse la velocità di volo orizzontale e in ordinate quelle verticali.

Il volo liberato in assenza di vento è un caso ideale; tenendo presente che

il moto ASSOLUTO si può considerare somma di un moto RELATIVO e di un moto in TRASPORTAMENTO, per ottenere l'odografia in presenza di vento basta spostare il punto fermo di partita di un segmento corrispondente alle velocità del vento,

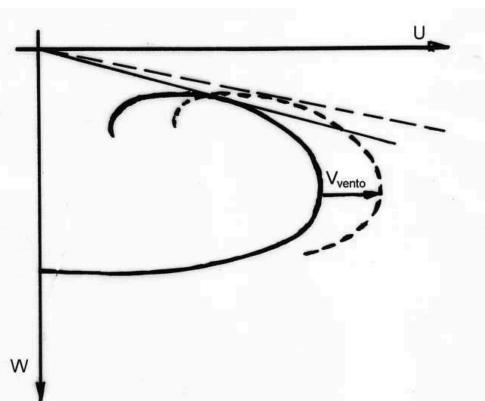


che viene decomposto in orizzontale e verticale.

- Nel caso di vento orizzontale favorevole si ha quindi ridotto in figura.

Dall'immagine delle figure si comprende come il problema possa essere risolto spostando l'origine e precisamente, in caso di vento orizzontale favorevole, si sposta l'origine di una quantità uguale a $-V_{vento}$; ovviamente

nel caso di vento ascendente o discendente si sposta l'origine delle U . Sono ovvi i vari casi che possono presentarsi.



ESERCIZIO — Durante un velo di collerello di un aliante sono state ricavate le seguenti misurazioni

PROVA	I	II	III	IV	V
Z (m)	3000	2900	2800	2700	2600
V (Km/h)	69,84	74,34	83,52	95,83	117,36
t (s)	62,86	54,53	48,78	39,06	25,68

Conoscendo le seguenti caratteristiche:

- massa totale $M = 500 \text{ kg}$;
- superficie alare $S = 15 \text{ m}^2$;
- $\sqrt{t/f} = 1.1315$ alle quote $z = 2500 \text{ m}$

Determinare:

- 1) le polari del velivolo;
- 2) l'odiogramma del velo libero;
- 3) le misure distanze fermabile in esame di vento delle quote $z = 3000 \text{ m}$ alle quote $z = 0 \text{ m}$.
- 4) le minime distanze fermabile delle quote $z = 3000 \text{ m}$ alle quote $z = 0 \text{ m}$, con vento centrale caratterizzato da $U_{ven} = -10 \text{ m/s}$ e $W_{ven} = -0,6 \text{ m/s}$

RICORDA: $\delta = \frac{C}{C_0}$ è il rapporto caratteristico della densità.

SOLUZIONE - Si ha:

$$\begin{cases} u = V \cos \beta \\ w = V \sin \beta \end{cases} \quad [1]$$

Si conosce V che è un dato rilevato durante il colato dell'acqua e w che può essere calcolato dal rapporto delle variazioni delle quote con il tempo impiegato:

$$w = \frac{\Delta z}{\Delta t} \quad [2]$$

Quindi, per ogni punto, conosciamo anche il valore di β :

$$\beta = \arcsin \frac{w}{V} \quad [3]$$

Per la determinazione delle polari sperimentali si ricorre alle equazioni dell'eqio:

$$L = W \cos \beta \quad e \quad D = W \sin \beta$$

In particolare:

$$C_s \frac{1}{2} \rho V^2 = W \cos \beta$$

e quindi:

$$C_s = \frac{2 W / S \cos \beta}{\rho V^2} \quad [4]$$

$$\text{con } \rho_{z=2500 \text{ m}} = 0.95687 \text{ kg/m}^3.$$

Noto β , facciamo variazione l'efficienza, E , e poniamo $C_s = C_0$:

$$\frac{t_p}{\beta} = \frac{1}{E} \rightarrow E = \frac{1}{t_p \beta} \quad [5]$$

e

$$E = \frac{C_s}{C_0} \rightarrow C_0 = \frac{C_s}{E} \quad [6]$$

A tal punto si hanno a disposizione tutti gli elementi per il tracciamento delle polari sperimentali.

prova	Δz	t	w	V(m/s)	β	μ	C	E	G
II	100	42,86	2.33	19,40	6.9	19.26	1.801	8.26	0.218
III	100	56,53	1.83	20,65	5.08	20.57	1.585	11.25	0.162
IV	100	48,78	2.05	23,20	5.07	23.11	1.265	11.27	0.112
V	100	39,06	2.56	26,62	5.52	26.50	0.96	10.35	0.093
VI	100	25,68	3.89	32,60	6.85	32.37	0.64	8.32	0.077

$$w = \frac{\Delta z}{\Delta t} \quad \beta = \arcsin \frac{w}{V}$$

uno le [3] uno le [4] uno le [5] uno le [6]

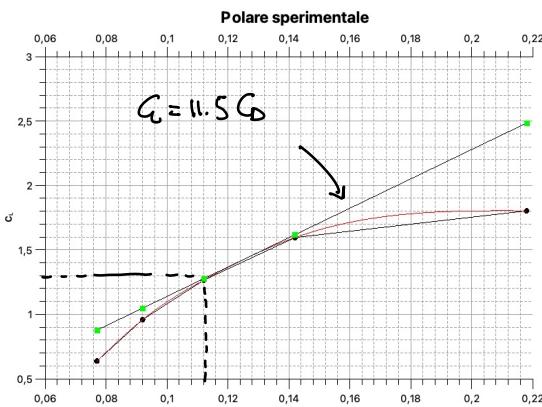
$$C = \frac{2 W/S \cos \beta}{p, V^2} = \frac{2 \times 500 \times 0.8}{15 \times 0.95687} \times \frac{\cos \beta}{V^2} = 689,78 \times \frac{\cos \beta}{V^2} \quad [4]$$

Le nuove distanze ferrovie si sono elaborate all'acuto di Enax.

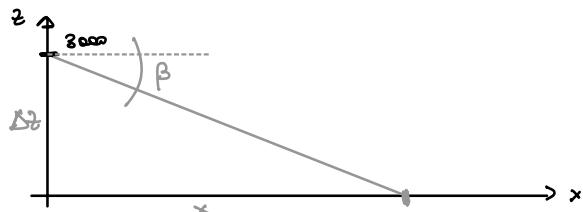
Delle tabelle riunite da Finch si colloca fra 11.27 e 10.35.

Degenerazione, rinetta:

$$E_{max} = 11.5 \quad \begin{cases} C_c = 1.54 \\ C_p = 0.134 \end{cases}$$

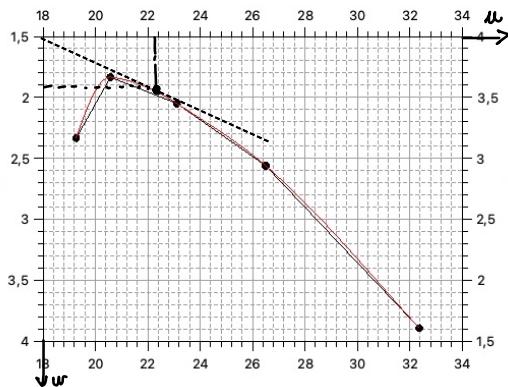


Anche l'odografia del moto in assenza di vento può essere immediatamente tracciata sfruttando i dati ottenuti in calore.



$$\frac{\Delta z}{x} = \tan \beta \rightarrow x = \frac{\Delta z}{\tan \beta} = \Delta z \cdot E$$

$$x_{\max} = \Delta z \cdot t_{\max} = 3000 \times 11.5 = 34.5 \text{ km}$$

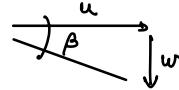


Rimettendo del disegno,
 $u = 22.3 \text{ m/s}$ e $w = 1.9 \text{ m/s}$

□ Per la determinazione delle misure distanza percorribile con vento minimo:

$$u = 22.3 - 10 = 12.3 \text{ m/s}$$

$$w = 1.9 - 0.4 = 1.5 \text{ m/s}$$

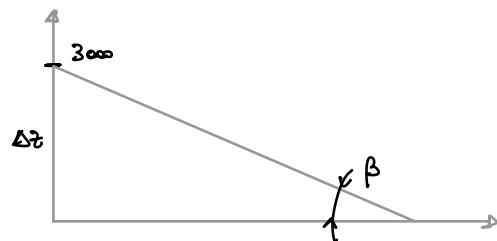


ovvero $\frac{\Delta z}{x} \beta = \frac{w}{u} = \frac{1}{E}$

$$\frac{\Delta z}{x} = \frac{w}{u} \beta \rightarrow x = \frac{\Delta z}{\frac{w}{u} \beta} = \Delta z E$$

$$x_{\max} = \Delta z \cdot E_{\max} = \Delta z \cdot \left(\frac{u}{w} \right)$$

$$= 3000 \cdot \left(\frac{12.3}{1.5} \right) = 24.6 \text{ Km}$$



NOTA : Ricaviamo, analiticamente, i dati relativi in via grafico precedentemente:

$$C_D = C_{D0} + K C_e^2$$

$$\begin{cases} 0.112 = C_{D0} + K (1.265)^2 \\ 0.093 = C_{D0} + K (0.96)^2 \end{cases}$$

ovvero

$$\begin{cases} 0.112 = C_{D0} + 1.6 K \\ 0.093 = C_{D0} + 0.92 K \end{cases}$$

$$0.019 = 0.68 K \rightarrow K = 0.028$$

$$C_{D0} = 0.093 - 0.92 \times 0.028 = 0.067$$

C_e	C_D
1.265	0.112
0.96	0.093

$$C_D = 0.067 + 0.028 C_e^2$$

$$\begin{matrix} ? \\ \downarrow \\ C_{D0} \end{matrix} \quad \begin{matrix} ? \\ \downarrow \\ \frac{C_e^2}{\pi A Re} \end{matrix}$$

$$\pi A Re = \frac{1}{0.028} = 35.7 \quad \text{e} \quad E_{\max} = \sqrt{\frac{35.7}{L \times 0.067}} = 11.5$$

$$\begin{cases} C_e = \sqrt{\pi A Re C_{D0}} = 1.54 \\ C_D = 9 C_{D0} = 0.134 \end{cases}$$

$$E_{\max} = \sqrt{\frac{\pi A Re}{C_e C_{D0}}}$$

- Per le velocità u e w , ricaviamo i valori dai dati tabellati con la tecnica delle interpolazioni lineari:

$$\begin{array}{ccccc}
 u & E & & & \\
 \begin{matrix} 23.11 \\ 11.27 \\ x \\ 26.5 \end{matrix} & \begin{matrix} 11.5 \\ 10.35 \end{matrix} & \frac{23.11 - x}{23.11 - 26.5} = \frac{11.27 - 11.5}{11.27 - 10.35} \rightarrow u = 22.31 \text{ m/s} \\
 & & w = \tau_E \beta = \frac{1}{E} \rightarrow w = \frac{u}{E} = \frac{22.31}{11.5} = 1.94 \text{ m/s}
 \end{array}$$

ESERCIZIO - Un velivolo ha massa $M=2400 \text{ kg}$ e superficie alare $S=35 \text{ m}^2$. I coefficienti di resistenza e di portanza hanno in funzione dell'incidenza i seguenti valori:

α°	-5	0	3	6	9	12
C_D	0.026	0.022	0.044	0.068	0.100	0.140
C_L	0.30	0.44	0.66	0.88	1.06	1.14

Si determini:

- 1) la pendente delle traiettoria reputata nel velo librato compiuto con incidenza ottima;
- 2) il valore delle velocità lungo le traiettorie;
- 3) il valore delle velocità verticali di discesa per il percorso effettuato partendo da una quota di 1200 m.
- 4) il tempo impiegato a raffuggire il campo di atterraggio ritratto a 960 m.

SOLUZIONE - La pendente delle traiettorie reputata nel velo librato compiuto con incidenza ottima è quella di E_{max} .

α°	-5	0	3	6	9	12
C_D	0.026	0.022	0.044	0.068	0.100	0.140
C_L	0.30	0.44	0.66	0.88	1.06	1.14
E	11.5	13.75	15	12.94	10.6	8.14

La E_{max} varia tra i 3° e 6° . Velocissimo, esattamente, le configurazioni ottime:

$$C_D = C_{D0} + K C_L^2$$

$$\begin{cases} 0.044 = C_{D0} + K \cdot 0.66^2 \\ 0.068 = C_{D0} + K \cdot 0.88^2 \end{cases} \rightarrow \begin{aligned} C_{D0} &= 0.013 \\ K &= \frac{1}{\pi A e} = 7.1 \cdot 10^{-2} \end{aligned}$$

$$E_{max} = \sqrt{\frac{\pi A e}{4 C_{D0}}} = \sqrt{\frac{1}{4 K C_{D0}}} = 16.46$$

$$\begin{cases} C_L|_{E_{max}} = \sqrt{\pi A e C_{D0}} = \sqrt{\frac{C_{D0}}{K}} = 0.43 \\ C_D|_{E_{max}} = 2 C_{D0} = 0.026 \end{cases}$$

Risulta:

$$t_f \beta = \frac{1}{E_{max}} = 6.075 \cdot 10^{-2} \rightarrow \beta = 3.48^\circ$$

Per il calcolo del valore delle velocità lungo la traiettoria a quota $z=1200$ m, partiamo dall'ipotesi di equilibrio mescolando le normale alle traiettorie.

$$L = W \cos \beta \rightarrow Q S \frac{1}{2} \rho v^2 = W \cos \beta$$

$$v = \sqrt{\frac{2 W S \cos \beta}{Q \rho}}$$

Per il caso due ottemos studiando è:

$$W = 4900 \text{ kg} \times 9.8 \text{ m/s}^2 = 48160 \text{ N}$$

$$W/S = 1176 \text{ N/m}^2$$

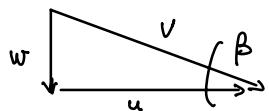
$$\beta = 3.48^\circ$$

$$C_L = 0.43$$

$$\rho_{z=1200} = 1.0909 \text{ kg/m}^3$$

$$v = \sqrt{\frac{2 \times 48160 \times \cos 3.48}{0.43 \times 1.0909}} = 70.74 \text{ m/s} \\ = 254.7 \text{ km/h}$$

La velocità verticale di discesa si deduce dal triangolo di velocità:



$$w = V \cos \beta = 70.74 \cdot \cos 3.68 = 6.29 \text{ m/s}$$

Il tempo impiegato a rafforzare il campo di atterraggio ritratto a 260 m partendo dalla quota di 1200 m si effettua a partire dalle relazioni:

$$w = \frac{\Delta h}{\Delta t} \rightarrow \Delta t = \frac{\Delta h}{w} = \frac{1200 - 260}{6.29} \approx 181 \text{ s}$$

Nota: A riferire w non è costante, perché è stessa dedotta da V che a sua volta dipende da ρ ; perché la variazione di ρ da 1200 m a 260 m è molto piccola, l'errore è trascurabile.

LA PICCHIATA VERTICALE

Riduzioni teorici

Nella picchiata verticale la fortuna è nulla come pure è nulla la spinta (annullata del moto e conseguente delle alte velocità che si rafforzano); la resistenza viene controllata dal peso del velivolo:

$$\begin{cases} L=0 \\ W=D \end{cases}$$

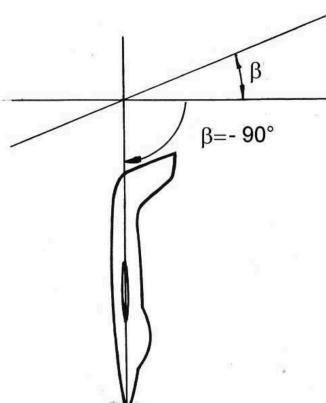


Figura - Affondata senza spinta motore

In questo caso, delle polari è:

$$C_D = C_{D0} + \frac{C^2}{\pi A Re} \quad \text{con} \quad C=0 \rightarrow C_D = C_{D0}$$

Il velivolo si porta in tel cassa alle velocità:

$$V_{WFS} = \sqrt{\frac{2WFS}{\rho C_{D0}}}$$

ESERCIZIO: Un relvolo avrebbe caricoolare $W/S = 2000 \text{ N/m}^2$ velo
in moto rettilineo uniforme a quota $z = 2000 \text{ m}$; l'ele è
a pianta rettangolare con area superficie $S = 12 \text{ m}^2$ e con
e con caratteristiche aerodinamiche esprimibili mediante
le:

$$C_D = 0.025 + 0.055 C_L^2$$

Il coefficiente di resistenza delle altre parti del relvolo si
può ritenere costante e quale è 0.020.

Dal velo rettilineo uniforme → relvolo esige una
affidabile regolazione le velocità critiche.

Calcolare → veloce delle velocità critiche le caratteristiche
fondamentali dell'ele.

SVOLGIMENTO: Per il calcolo delle V_{crit} si sfrutta la relazione:

$$W = D \rightarrow D = \frac{1}{2} \rho V^2 S C_D = W$$

$$C_D = C_{D0} + \frac{C_L^2}{\pi A c}, \text{ ma per } C_L = 0 \Rightarrow C_D = C_{D0}$$

Dunque:

$$\frac{1}{2} \rho V_{crit}^2 S C_{D0} = W \rightarrow V_{crit} = \sqrt{\frac{2 W/S}{\rho C_{D0}}}$$

$$C_{D0} = C_{D0|ele} + C_{D0|altre\ parti} = 0.025 + 0.020 = 0.045$$

$$\rho_{z=2000 \text{ m}} = 1.0065 \text{ kg/m}^3$$

$$V_{crit} = \sqrt{\frac{2 \times 2000}{1.0065 \times 0.045}} = 287.2 \text{ m/s} = 1070 \text{ km/h}$$

■ Calcolo delle caratteristiche fondamentali dell'ele

Dell'ele a pianta rettangolare conosciamo la superficie $S = 12 \text{ m}^2$. Lo
affidamento elice è lo determinato dalla pianta:

$$C_D = 0.025 + 0.055 C_L^2 \quad \text{ovvero:} \quad \frac{1}{\pi A} = 0.055$$

priadi $A = \frac{1}{\pi \times 0.055} = 5.79$

$$A = \frac{b^2}{S} \rightarrow b = \sqrt{AS} = \sqrt{5.79 \times 12} = 8.33 \text{ m}$$

$$\text{e, ancora, perciò } S = b \times c \rightarrow c = \frac{S}{b} = \frac{12}{8.33} = 1.44 \text{ m}.$$

ESERCIZIO - Un velivolo avrà massa $M = 6000 \text{ kg}$, superficieolare $S = 15 \text{ m}^2$ e allungamento $A = 8$ m tra le piste $z = 4500 \text{ m}$ in volo a costante velocità, assumendo che i freni aerodinamici agenti alle aereazioni i 45 delle resistenze totali, una velocità di 720 km/h .

Oltre i freni il velivolo si posa in volo orizzontale alla stessa velocità.

Si richiede:

- 1) l'espressione delle forze effettive;
- 2) il C_L e C_D nel volo orizzontale;
- 3) la quota necessaria al volo orizzontale.

SOLUZIONE - L'evoluzione si svolge a quota $z = 4500 \text{ m}$ a cui corrisponde una densità $\rho = 0.776 \text{ g km}^{-3} \text{ m}^3$.

Dall'ipotesi di equilibrio per il volo in volo orizzontale verticale è:

$$L = 0 \quad \text{e} \quad W = D$$

da cui

$$W = C_D F_S \frac{1}{2} \rho V^2$$

ovvero

$$C_D = \frac{2W/S}{\rho V^2} = \frac{2 \times 6000 \times 9.8 / 15}{0.776 \times \left(\frac{720}{3.6}\right)^2} = \frac{7840}{31076}$$

$$= 0.25$$

C_{Df} rappresentano i $\frac{1}{3}$ delle C_D (coefficiente di resistenza totale), ovvero:

$$C_{D0} = \frac{1}{3} C_{Df} = \frac{1}{3} \times 0.25 = 0.05 \quad (\text{coeff. di resistenza reale aerofreno})$$

La parola del relativo reale aerodinamico è:

$$\begin{aligned} C_D &= C_{D0} + \frac{C_L^2}{\pi A_e} = 0.05 + \frac{C_L^2}{\pi \times 8 \times 0.95} \\ &= 0.05 + 0.042 C_L^2 \end{aligned}$$

Dell'ipoteza di equilibrio in velo orizzontale è:

$$L = W \quad \Rightarrow \quad W = \frac{1}{g} \rho V^2 S C_L$$

ovvero:

$$\begin{aligned} C_L &= \frac{2 W / S}{\rho V^2} = \frac{2 \times 6000 \times 9.8 / 15}{0.4768 \times \left(\frac{720}{3.6}\right)^2} = \frac{7840}{31076} \\ &= 0.25 \end{aligned}$$

a cui corrisponde un coefficiente di resistenza:

$$C_D = 0.05 + 0.042 \times (0.25)^2 = 0.053$$

Risultato:

$$E = \frac{C_L}{C_D} = \frac{0.25}{0.053} = 4.72 = \frac{W}{T}$$

Puiché:

$$T = \frac{W}{E} = \frac{6000 \times 9.8}{4.72} = 12458 \text{ N}$$